(11)Publication number:

08-319422

(43)Date of publication of application: 03.12.1996

(51)Int.CI.

CO8L 83/04 CO8G 77/14

CO8K 5/54

(21)Application number: 07-151181

(71)Applicant: KANEGAFUCHI CHEM IND CO LTD

(22)Date of filing:

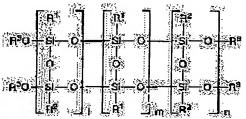
26.05.1995

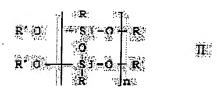
(72)Inventor: IWAHARA TAKANAO

(54) METHOD FOR MAKING MOLDING BASED ON LADDER POLYSILOXANE

(57)Abstract:

PURPOSE: To make a molding based on a specified silsesquioxane ladder polymer and having any desired shape, high heat resistance and high modulus while fully utilizing the inherent features of the polymer by compression-molding and curing the polymer. CONSTITUTION: This molding is made by compressionmolding (desirably precuring by heating the polymer to 50-300° C and compression-molding the precured product under conditions of 50-500° C and 1-500kgf/cm2) a silsesquioxane ladder polymer having a number-average molecular weight of 300 or above and represented by formula I (wherein R1 is a monovalent hydrocarbon group; R2 is a monovalent aromatic hydrocarbon group; R3 is H or a monovalent hydrocarbon group; (I), (m) and (n) are each 0 or a positive integer satisfying the formula: 2≤(I)+(m)+(n)} [e.g. a compound of formula II (wherein R is phenyl or methyl; R' is H or ethyl; and (n)≥2]] and curing the compression molding.





I

According to the above process, the conventionally difficult production of a cured molding which has any desired shape and retains the inherent excellent properties such as heat resistance and abrasion resistance can be facilitated.

(19)日本国特許庁 (JP)

(12)公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-319422

(43)公開日 平成8年(1996)12月3日

(51) Int. C1. 6	識別記号	庁内整理番号	FΙ		技術表示箇所
C08L 83/04	LRM		CO8L 83/04	LRM	
C08G 77/14	NUG		CO8G 77/14	NUG	
C08K 5/54			CO8K 5/54		

審査請求 未請求 請求項の数8 FD (全9頁)

(21)出願番号 特願平7-151181

(22)出願日 平成7年(1995)5月26日

特許法第30条第1項適用申請有り 1994年12月5日~12 月6日 財団法人高分子素材センター・財団法人日本産 業技術振興協会主催の「産業科学技術研究開発第2回ケ イ素系高分子材料シンポジウム」において文書をもって 発表 (71)出願人 000000941

鐘淵化学工業株式会社

大阪府大阪市北区中之島3丁目2番4号

(72)発明者 岩原 孝尚

兵庫県神戸市西区狩場台3丁目7番15-20

6

(74)代理人 弁理士 萩野 平 (外3名)

(54) 【発明の名称】 ラダー型ポリシロキサンを主成分とする成形体の作製方法

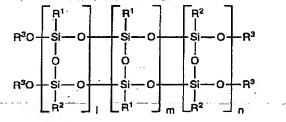
(57)【要約】

【目的】ラダー型ポリシロキサンのもつ特性を活かしながら、任意の形状の高耐熱性、高弾性率をもつ成形体の作製方法を提供すること。

【構成】 Φ (A) 成分として、一般式 (1) (式中、 R^1 は1価の炭化水素基を表し、互いに同一でも異なってもよい、 R^2 は1価の芳香族炭化水素基を表し、互いに同一でも異なってもよい、 R^3 は水素原子または1価

の炭化水素基を表し、l、m、nは $2 \le l + m + n$ を満足する0または正の整数を表す)で示される数平均分子量300以上のシルセスキオキサンラダーオリゴマーを、 $50\sim300$ ℃に加熱して予備硬化させた後、 $50\sim500$ ℃、 $1\sim500$ k g f /c m^2 の条件で圧縮成形することを特徴とする任意の形状の成形体作製方法。【化1】

(1)

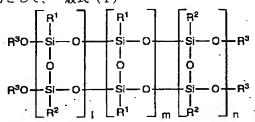


【化1】

,

【特許請求の範囲】

【請求項1】 (A)成分として、一般式(1)



(式中、 R^1 は 1 価の炭化水素基を表し、互いに同一でも異なってもよい、 R^2 は 1 価の芳香族炭化水素基を表し、互いに同一でも異なってもよい、 R^3 は各々独立して水素原子または 1 価の炭化水素基を表し、1 、m 、n は $2 \le 1 + m + n$ を満足する 0 または正の整数を表す)で示される数平均分子量 3 0 0 以上のシルセスキオキサンラダーポリマーを溶融圧縮成形することを特徴とする成形体の作製方法。

【請求項2】 (A) 成分として、前記一般式 (1) で示される数平均分子量300以上のシルセスキオキサンラダーポリマーを、 $50\sim300$ に加熱して予備硬化 20 させた後、 $50\sim500$ \mathbb{C} 、 $1\sim500$ kg f / c m^2 の条件で圧縮成形することを特徴とする成形体の作製方法。

【請求項3】 (A)成分が一般式(1 a) 【化2】

$$R' \circ - \left\{ \begin{array}{c} R \\ S i - O \\ O \\ R' \circ - \left\{ \begin{array}{c} R \\ S i - O \\ R \end{array} \right\} \right\} \qquad (1a)$$

(式中、Rは各々独立にフェニル基あるいはメチル基を表し、R'は水素あるいはエチル基を表し、nは2以上の整数)で示されることを特徴とする請求項1または2記載の成形体の作製方法。

【請求項4】 (B) 成分としてシラノール縮合触媒を 必須成分として予備硬化前、予備硬化中、あるいは/お よび成形前に(A) 成分と混合する請求項1~3のいず れか1項に記載の成形体の作製方法。

【請求項5】 (C) 成分として、加水分解・縮合反応 40 可能な多官能性ケイ素化合物、シラノール化合物、水、 微粉末含水シリカ・無水シリカなどのシリカ系架橋剤からなる群より選ばれる少なくとも1種以上の成分を必須成分として予備硬化前、予備硬化中、あるいは/および一成形前に(A) 成分と混合する請求項1~3のいずれか1項に記載の成形体の作製方法。

【請求項6】 (B) 成分と(C) 成分とを必須成分として予備硬化前、予備硬化中、あるいは/および成形前に(A) 成分と混合する請求項1~3のいずれか1項に記載の成形体の作製方法。

【請求項7】 (A) 成分100重量部に対して、1~200体積部の有機溶媒を用いて(A) 成分以外の成分を(A) 成分中に均一に溶解あるいは分散させておくことを特徴とする請求項4~6の何れか1項に記載の成形体の作製方法。

· (1)

【請求項8】 請求項1~7の何れか1項に記載の成形体の作製方法で成形した成形体を50~500℃で一定時間加熱後処理することを特徴とする成形体の硬化方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、シルセスキオキサンラダーポリマーを主成分とするアルコキシシリル基の加水分解・縮合反応および/またはシラノール基の縮合反応(以下、単に縮合反応と呼ぶ)により硬化可能な硬化性組成物を圧縮成形することにより任意の形状の成形体を得る方法に関する。

[0002]

【従来の技術】オルガノポリシルセスキオキサンは梯子状の構造をもつラダー型ポリシロキサンであり、耐熱性 の や で 度、耐摩耗性など優れた特性を示すため、コーティング材料や、電気絶縁膜などに利用されている。しかしこのような特性をもつ反面、脆弱であるだけでなく、このようなラダー型ポリシロキサンの硬化は水やアルコールなどを副生する縮合反応によるものであるため、一定以上の膜厚を形成することは非常に困難であり、もっぱら薄膜やコーティング膜として用いられているにすぎない。そのため成形体としての応用については検討がなされていなかった。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、ラダー型ポリシロキサンのもつ特性を活かしながら、任意の 形状の高耐熱性、高弾性率をもつ成形体の作製方法を提供することにある。

[0004]- --

【課題を解決するための手段】本発明の目的はシルセスキオキサンラダーポリマーを圧縮成形、硬化させることにより達成された。予備硬化条件、成形条件を適正化し、場合によっては触媒、多官能性架橋剤、水、あるいはシリカ系架橋剤を組み合わせた硬化性組成物を構成することにより高い機械的強度をもつ成形体を作製するこ

とが出来た。

【0005】すなわち、本発明は、以下の構成である。

【0006】①(A)成分として、一般式(1)

【0008】(式中、 R^1 は1価の炭化水素基を表し、互いに同一でも異なってもよい、 R^2 は1価の芳香族炭化水素基を表し、互いに同一でも異なってもよい、 R^3 は各々独立して水素原子または1価の炭化水素基を表し、1、m、nは $2 \le 1 + m + n$ を満足する0または正の整数を表す)で示される数平均分子量300以上のシルセスキオキサンラダーポリマーを溶融圧縮成形することを特徴とする成形体の作製方法。

【0009】② (A) 成分として、前記一般式 (1) で示される数平均分子量300以上のシルセスキオキサンラダーポリマーを、50~300℃に加熱して予備硬化させた後、50~500℃、1~500kgf/cm²の条件で圧縮成形することを特徴とする成形体の作製方法。

③ (A) 成分が一般式 (1 a)

[0010]

【化4】

$$R' \circ - - - - R' \circ - - R' \circ -$$

【0011】(式中、Rは各々独立にフェニル基あるいはメチル基を表し、R'は水素あるいはエチル基を表し、nは2以上の整数)で示されることを特徴とする前記①または②記載の成形体の作製方法。

④(B)成分としてシラノール縮合触媒を必須成分として予備硬化前、予備硬化中、あるいは/および成形前に(A)成分と混合する前記①~③のいずれか1項に記載 40の成形体の作製方法。

【0012】 ⑤ (C) 成分として、加水分解・縮合反応可能な多官能性ケイ素化合物、シラノール化合物、水、 微粉末含水シリカ・無水シリカなどのシリカ系架橋剤からなる群より選ばれる少なくとも1種以上の成分を必須成分として予備硬化前、予備硬化中、あるいは/および成形前に(A) 成分と混合する前記①~③のいずれか1項に記載の成形体の作製方法。

【0013】**⑥**(B)成分と(C)成分とを必須成分と ーポリマーの末端官能表して予備硬化前、予備硬化中、あるいは/および成形前 50 せることが可能である。

【0007】 【化3】

に(A)成分と混合する前記**①~③**のいずれか1項に記載の成形体の作製方法。

· (1)

(A) 成分100 重量部に対して、 $1\sim200$ 体積部 の有機溶媒を用いて (A) 成分以外の成分を (A) 成分 中に均一に溶解あるいは分散させておくことを特徴とする前記(A) の何れか1 項に記載の成形体の作製方法。

【0014】 **8** 前記**①**~**⑦**の何れか1項に記載の成形体の作製方法で成形した成形体を50~500℃で一定時間加熱後処理することを特徴とする成形体の硬化方法。

以下、本発明について詳しく説明する。本発明の(A) 成分であるシルセスキオキサンラダーポリマーは式

(1) で表される構造を有し、その数平均分子量は300以上である。式中、 R^1 は1価の炭化水素基であり、互いに同一でも異なってもよく、好ましくはメチル基である。 R^2 は1価の芳香族炭化水素基であり、互いに同一でも異なってもよく、好ましくはフェニル基である。 R^3 は水素原子または1価の炭化水素基であり、好ましくはメチル基またはエチル基である。 R^3 は水素原子または1価の炭化水素基であり、好ましくはメチル基またはエチル基である。 R^3 は水素原子またはエチル基である。 R^3 は水素原子またはエチル基である。

【0015】式(1)において、1個の繰り返し単位 (以下、この単位を1単位という)におけるR'とR' は1単位毎に同一でも異なっていてもよい。このことは m個の繰り返し単位(以下、この単位をm単位という)のR'についても同様であり、n個の繰り返し単位(以 下、この単位をn単位という)のR'についても同様である。また、1単位、m単位およびn単位はブロックで あってもこれらが混在したランダムであってもよい。

【0016】次に、本発明における(B)成分のシラノール縮合触媒は、式(1)で表される(A)成分のシルセスキオキサンラダーポリマーの末端官能基SiOR³の加水分解・縮合反応を促進させるために用いることができる。また、本発明における(C)成分である加水分解・縮合反応可能な多官能性ケイ素化合物、水、あるいはシリカ系架橋剤を併用する場合には、それらに含有されるアルコキシ基やシラノール基、もしくは加水分解によって生成するシラノール基間での縮合反応、あるいは該官能基と式(1)で表されるシルセスキオキサンラダーポリマーの末端官能基SiOR³の縮合反応を促進させることが可能である。

1

【0017】(B)成分としては、各種酸触媒、アルカ リ触媒、あるいは有機金属化合物などの従来公知のもの

を広く使用することができ、特に制限されないが、その 具体例としては、酸触媒として例えば塩酸、硫酸、硝 酸、酢酸、リン酸、リン酸エステル、活性白土、塩化 鉄、ホウ酸、トリフルオロ酢酸、トリフルオロメタンス ルフォン酸、pートルエンスルフォン酸などが挙げられ る。アルカリ触媒としては例えばアルカリ金属あるいは アルカリ土類金属の水酸化物、アルカリ金属あるいはア ルカリ土類金属のアルコキシド、テトラアルキルアンモ 10 ニウムヒドロキシド、テトラアルキルフォスフォニウム ヒドロキシド、アミン化合物などが挙げられる。アミン 化合物としては、例えばピリジン、ピコリン、ルチジ ン、ピラジン、ピペリドン、ピペリジン、ピペラジン、 ピラゾール、ピリダジン、ピリミジン、ピロリジン、ブ チルアミン、オクチルアミン、ラウリルアミン、ジブチ ルアミン、モノエタノールアミン、トリエチレンテトラ ミン、オレイルアミン、シクロヘキシルアミン、ベンジ ルアミン、ジエチルアミノプロピルアミン、キシリレン ジアミン、トリエチレンジアミン、グアニジン、ジフェ 20 ニルグアニジン、2,4,6-トリス(ジメチルアミノ メチル) フェノール、モルホリン、N-メチルモルホリ ン、2-エチルー4-メチルイミダゾール、1,8-ジ アザビシクロ [5, 4, 0] ウンデセン-7 (DB U)、あるいはこれらアミン系化合物のカルボン酸など との塩、過剰のポリアミンと多塩基酸とから得られる低 分子量ポリアミド樹脂、過剰のポリアミンとエポキシ化

モニウムフルオライド、フッ化カリウム、フッ化ナトリ ウムなどのフッ素系化合物なども用いることができる。 【0018】有機金属化合物触媒には、錫、鉛、亜鉛、 鉄、コバルト、チタン、アルミニウム、ジルコニウム、 ホウ素などの有機酸塩、アルコキシド、キレートがあ る。本発明で使用する錫系触媒の具体例としては、例え

合物との反応生成物、yーアミノプロピルトリメトキシ

シラン、Ν- (β-アミノエチル) アミノプロピルメチ ルジメトキシシランなどのアミノ基を有するシランカッ 30 プリング剤などが挙げられる。また、テトラブチルアン

ば一般式 (3) [0019]

【化5】

$$(R^{5}O)_{d}Sn \begin{bmatrix} O-C & Y^{1} \\ O-C & CH \\ O=C & Y^{2} \end{bmatrix}_{2-d}$$

$$(3)$$

【0020】(R⁵ は置換または非置換の1価の炭化水 素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基など

うなアルケニル基、フェニル基、トリル基などのような アリール基などが挙げられる。Y' , Y² は炭素数が1 から8のアルキル基、アルコキシ基、dは0、1、また は2)で示される。あるいは例えば一般式 (4)

[0021]

【化6】

【0022】(R°は置換または非置換の1価の炭化水 素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基のよ うな置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのアルケ ニル基、フェニル基、トリル基などのようなアリール基 などが挙げられる) で示される。例えば、錫 (II) メト キシド、錫(II) エトキシド、錫(II) 2, 4-ペンタ ンジオネート、錫(II) オクトエート、酢酸錫(II)、 ジブチル錫ジラウレート、ジブチル錫マレート、ジブチ ル錫ジアセテート、ナフテン酸錫、ジブチル錫オキサイ ドとフタル酸エステルとの反応物、ジブチル錫ジアセチ ルアセトナートなどが挙げられる。

【0023】本発明で使用する鉛触媒の具体例として は、例えば一般式 (5)

[0024]

【化7】

【0025】 (Y'、Y'は置換または非置換の炭素数 が1から8のアルキル基、アルコキシ基である)で示さ れる。例えば、鉛(II) ヘキサフルオロペンタンジオネ ート、鉛(II) 2, 4-ペンタンジオネート、鉛(II) 2, 2, 6, 6-テトラメチル-3, 5-ヘプタンジオ ネート、オクチル酸鉛などが挙げられる。本発明で使用 する亜鉛系触媒の具体例としては、例えば一般式 (6)

40 【化8】

[0026]

$$(R^{7}O)_{e}Zn$$

$$O=C$$

$$Y^{6}$$

$$O=C$$

$$Y^{6}$$

$$O=C$$

【0027】(R'は置換または非置換の1価の炭化水 素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基のよ のような置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのよ 50 うな置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのアルケ

ニル基、フェニル基、トリル基などのようなアリール基などが挙げられる。 Y^6 、 Y^6 は炭素数が1から8のアルキル基、アルコキシ基、eは0、1、または2)で示される。あるいは例えば一般式(7)

[0028]

【化9】

【0029】(R⁸ は置換または非置換の1価の炭化水 10 素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基のような置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのアルケニル基、フェニル基、トリル基などのようなアリール基などが挙げられる)で示される。例えば、ジメトキシ亜鉛、ジエトキシ亜鉛、亜鉛メトキシエトキシド、亜鉛2、4ーペンタンジオネート、酢酸亜鉛、亜鉛2ーエチルヘキサノエート、ギ酸亜鉛、メタクリル酸亜鉛、亜鉛ネオデカノエート、ウンデシレン酸亜鉛、オクチル酸亜鉛などが挙げられる。

【0030】この出願発明において用いられる鉄触媒の 20 具体例としては、例えば一般式 (8)

[0031]

【化10】

$$(R^{9}O)_{f}Fe\begin{bmatrix} O-C\\ CH\\ O=C\\ Y^{8}\end{bmatrix}_{3-f}$$
(8)

【0032】 (R° は置換または非置換の1価の炭化水 30素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基のような置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのアルケニル基、フェニル基、トリル基などのようなアリール基などが挙げられる。Y'、Y'は置換または非置換の炭素数が1から8のアルキル基、アルコキシ基、fは0、1、2、または3)で示される。例えば、鉄(III) ベンゾイルアセトネート、鉄(III) エトキサイド、鉄(III) 2,4-ペンタンジオネート、鉄(III) トリフルオロペンタンジオネート、オクチル酸鉄などが挙げられる。

【0033】本発明で使用するコバルト系触媒の具体例 40 としては、例えば一般式 (9)

[0034]

【化11】

$$Co \begin{bmatrix} O - C \\ O - C \end{bmatrix}_{q}$$
 (9)

【0035】 (Y°、Y¹°は置換または非置換の炭素数 50

が1から8のアルキル基、アルコキシ基、gは2または3)で示される。例えば、コバルト(II)2,4-ペンタンジオネート、コバルト(III)2,4-ペンタンジオネートなどが挙げられる。本発明で使用するチタン系触媒の具体例としては、例えばテトラアルキルオルソチタネートやチタンキレートなどがある。テトラアルキルオルソチタネートは、例えば一般式(10)

[0036]

【化12】

$$Ti(OR^{10})_4$$
 (10)

【0037】(式中、R¹⁰は置換または非置換の1価の 炭化水素基、好ましくは炭素数1から4の炭化水素基で ある)で表される。このような1価の炭化水素基として は、例えばメチル基、エチル基、n-プロピル基、イソ プロピル基、n-ブチル基などが挙げられる。チタンキ レートは、例えば一般式(11)

[0038]

【化13】

$$\begin{bmatrix}
0 - C \\
R^{12} \\
0 - C
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0 - C \\
CR^{13} \\
0 - C
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0 + C \\
R^{14}
\end{bmatrix}_{2}$$
(11)

【0039】(式中、R¹¹、R¹²、R¹⁴は1価の炭化水素基を表し、R¹³は水素原子または1価の炭化水素を表す)で示される。このようなチタンキレートとしては、例えばジイソプロポキシビス (アセト酢酸エチル) チタン、ジイソプロポキシビス (アセト酢酸メチル) チタン、ジイソプロポキシビス (アセチルアセトン) チタン、ジブトキシビス (アセト酢酸エチル) チタンなどが挙げられる。

【0040】この発明において触媒として用いられるアルミニウムアルコキシドの具体例としては、例えば一般式(12)

[0041]

【化14】

$$(R^{15}O)_hAIX_{3-h}$$
 (12)

【0042】 (式中、R¹⁵は置換または非置換アルキル基、Xはアルコキシ基以外の1価の陰性基、hは0、1、2または3を示す)で示される。最も好ましいアルミニウムアルコキシドは、一般式 (12) においてhが3の場合であるアルミニウムトリアルコキシドであるが、アルコギシ基の一部がXなどで置換された化合物を用いてもよい。Xとしては、F、C1、Br などのハロゲン原子や、一般式 (13)

[0043]

【化15】

$$0 - C$$
 CH
 $O = C$
 V^{12}
 (13)

【0044】 (Y''およびY''は、炭素数が1~8までのアルキル基またはアルコキシ基を示す)で表される陰性基が好ましい。具体的には、アルミニウムトリイソプロポキシド、アルミニウムトリ第2ブトキシド、アルミニウムジイソプロポキシ第2ブトキシド、アルミニウムジイソプロポキシドアセチルアセトナート、アルミニウムジ第2ブトキシドアセチルアセトナート、アルミニウムジイソプロポキシドエチルアセトアセテート、アルミニウムジ第2ブトキシドエチルアセトアセテート、アルミニウムジ第2ブトキシドエチルアセトアセテートなどが挙げられる。

【0045】この出願発明において触媒として用いられるジルコニウムアルコキシドまたはキレートの具体例としては、例えば一般式(14)

[0046]

【化16】

【0047】(R16は置換または非置換の1価の炭化水 素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基のよ うな置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのアルケ 30 ニル基、フェニル基、トリル基などのようなアリール基 などが挙げられる。Y'3, Y'4は炭素数が1から8のア ルキル基、アルコキシ基、iは0、1、2、3、または 4) で示される。具体的には、ジルコニウムテトラブト キシド、ジルコニウムテトライソプロポキシド、ジルコ ニウムテトラメトキシド、ジルコニウムトリプトキシド モノアセチルアセトナート、ジルコニウムビスブトキシ ドモノアセチルアセトナート、ジルコニウムモノブトキ シドトリスアセチルアセトナート、ジルコニウムトリブ トキシドモノエチルアセチルアセテート、ジルコニウム 40 ジブトキシドビスエチルアセトアセテート、ジルコニウ ムモノブトキシドトリスエチルアセトアセテート、ジル コニウムテトラアセチルアセトナート、ジルコニウムテ トラエチルアセトアセテートなどが挙げられる。

【0048】本発明で使用するホウ素アルコキジド触媒の具体例としては、例えば一般式 (15)

[0049]

【化17】

【0050】 (R''は置換または非置換の1価の炭化水素基を表す。例えば、アルキル基、クロロメチル基のような置換アルキル基、ビニル基、アリル基などのアルケニル基、フェニル基、トリル基などのようなアリール基などが挙げられる) で示される。例えば、ホウ素メトキシド、ホウ素エトキシド、ホウ素 n ープトキシドなどが挙げられる。

【0051】これらの触媒は1種類を単独で用いてもよく、また差し支えなければ2種以上を併用してもよい。好ましい触媒は中性の有機金属化合物であり、最も好ましくはチタン系およびアルミニウム系触媒である。具体的に例示するならば、Ti(OiPr)。(acac)。、Ti(OnBu),、Ti(OMe),、Ti(OiPr),、Al(OiPr)。(acac)。Al(OiPr)。(acac)。Al(OiPr)。(acac)。等を挙げることができる。触媒の使用量はシルセスキオキサンラダーポリマー100重量部に対して0.01~20重量部であり、好ましくは0.3~10で、最も好ましくは0.5~6重量部である。

【0052】本発明における(C)成分の1つである加水分解・縮合反応可能な多官能性ケイ素化合物は式(2)で表される化合物を好ましく用いることができる。

[0053]

【化18】

$$R^{4}O = \begin{bmatrix} OR^{4} \\ | \\ Si - O \\ | \\ OR^{4} \end{bmatrix}_{k}$$
 (2)

【0054】式中、R⁴ は1価の有機基である。具体的に例示するならば、Si (OEt) $_4$ 、Si (OMe) $_3$ 、Si (OAc) $_4$ 、MeO $_4$ Si (OMe) $_2$ O $_5$ Me ($_4$ 平均3 $_4$ C) 、EtO $_4$ Si (OEt) $_4$ O $_5$ Et ($_4$ Et ($_4$ Et O) 等を挙げることができる。式(2) で示される以外の化合物としてはMeSi (OMe) 、MeSi (OEt) 、MeSi (OAc) 、等を挙げることができる。

【0055】該(C)成分の使用量はシルセスキオキサンラダーポリマー100重量部に対して1~50重量部であり、好ましくは3~50重量部である。本発明の(C)成分の1つとしてシラノール化合物を用いることができる。具体的に例示するならば、PhSi(OH),、Ph2Si(OH)2、PhMeSi(OH)2、Me2Si(OH)2を挙げることができる。

【0056】また本発明では、水を添加して用いることができる。水の添加量は任意であるが、(A)成分であるシルセスキオキサンラダーポリマーの末端アルコキシ基に対して5~100mol%が好ましい。また水を上50 記の加水分解・縮合反応可能な多官能性ケイ素化合物と

併用するとより効果的である。この場合にも水の添加量は任意であるが、該成分及び(A)成分の全てのアルコキシ基に対して5~100mol%が好ましい。

【0057】本発明で使用することができるシリカ系架 橋剤は、微粉末の含水シリカあるいは無水シリカであ る。これらのシラノール基あるいは吸着した水が式

(1)で表されるシルセスキオキサンラダーポリマーの末端官能基SiOR³の縮合反応に関与し、得られる硬化物の物性を改善することができる。また、相溶性改善を目的として表面が疎水化処理されたシリカを用いてもかまわない。シリカ系架橋剤の使用量は、シルセスキオキサンラダーポリマー100重量部に対して5~30重量部が好ましい。これらのシリカ系架橋剤は上記の加水分解・縮合反応可能な多官能性ケイ素化合物、シラノール化合物、水と併用しても構わない。

【0058】さらに上記のような各成分を均一に混合するために有機溶媒を使用することができる。例えば、テトラヒドロフラン、1、4ージオキサン、トルエン、クロロホルムなどが挙げられる。有機溶媒の使用量は、シルセスキオキサン100gに対して1~200mLであ 20り、好ましくは10~50mLである。このように、本発明ではシルセスキオキサンラダーポリマーおよびその部分硬化物、各種触媒、有機溶媒、加水分解・縮合反応可能な多官能性ケイ素化合物、シラノール化合物、水、シリカ系架橋剤を混合して用いることができる。

【0059】本発明においては、(A)~(C)成分以外にその目的に応じて種々の成分を添加することができる。例えば、力学的機能を向上する目的で、グラスファイバー、カーボンファイバー、シリコーンカーバイドファイバー、シリコーンナイトライドファイバー、チタンファイバーあるいはアラミドなどの有機質繊維、チタン酸カリウムウィスカー、マイカ、ガラスフレーク、黒鉛、硫化モリブデン等を添加できる。電気的機能を向上する目的で、金属粉およびセンイ、金属コーティングフィラーを用いることができる。また熱的特性向上のためには水酸化アルミニウム、水酸化マグネシウム、三酸化アンチモンなどを用いることができる。

【0060】本発明の成形方法は、硬化時に縮合成分を生成するという点で、同じ硬化形式であるフェノール樹脂の成形方法(予備硬化→粉砕→粉末化→溶融圧縮成形)に準じて検討を行い、形状保持された試験片がえられた。本発明において、前記①記載における溶融圧縮成形は、必ずしも予備硬化を必要としないが、上記ルートの成形方法が好ましい。

【0061】また、前記②記載の圧縮成形とは、溶融圧 の形状や成形条件に依存する 縮成形を含む概念であり、予備硬化の条件(温度、時間 若干低めの温度から加熱して など)と各圧縮成形の際の圧力、温度、時間などを適正 化させることが重要である。まず予備硬化は硬化性組成 件で行うことにより材料の多 物を金属やガラスなどの型枠に直接、あるいはポリイミ ある。このようにして、弾性 ドフィルムやアルミホイルなどを敷いて入れ、オーブン 50 体を作製することができる。

を用いて50~300℃に加熱する。あるいは熱ロー ル、ニーダーなどの加熱可能な混練装置を用いる。高周 波加熱装置を用いることも可能である。温度は一定に保 ってもよいし、段階的あるいは連続的に昇温させてもよ い。加熱することによってシルセスキオキサンラダーポ リマーの縮合反応をある程度進行させ、成形性を向上さ せる。加熱温度と加熱時間は材料の種類によるが、概ね 100~200℃で数分~5時間程度の条件が好まし い。加熱条件の設定は成形材料のゲル分率を目安として 行い、20~80%、好ましくは40~60%、最も好 ましくは50%付近になるように調節する。あるいは粘 度、流動性を加熱条件に用いてもよい。この予備硬化の 際に、必要に応じて硬化触媒、加水分解・縮合反応可能 な多官能性ケイ素化合物、シラノール化合物、水、シリ カ系架橋剤などを混合してもよい。混合には乳鉢、冷凍 粉砕機、各種ミル・ニーダー・ロール・ホモジナイザー ・攪拌装置などを用いることができる。加熱しながら溶 融状態で混合を行うとより効果的である。混合・分散を 確実・迅速に行うために有機溶媒を使用してもよい。こ のようにして予備硬化されたサンプルを粉末状・顆粒状 ・フレーク状・ペレット状・タブレット状などにして金 型に入れ、50~300℃に加熱し、1~500kgf / c m² の圧力を加えて成形する。

【0062】加圧前にオーブンや高周波余熱装置などの 加熱装置を用いて成形材料を予備加熱することにより、 成形時間を短縮し、能率を向上させることができる。余 熱温度は50~200℃、時間は数秒から10分程度が 好ましい。圧縮成形の温度は予備硬化されたサンプルが 溶融する程度が好ましい。成形圧力は50~300kg f/cm² が好ましい。成形時間はサンプル量や予備硬 化の度合い、金型の形状などに応じて最適化させる必要 があるが、標準的な処方では、10gのサンプルを用い た場合、1分~10時間程度が好ましい。圧縮成形の際 にはサンプルは粉末状、顆粒状、フレーク状、タブレッ ト状、またはペレット状などにして金型に入れる。成形 材料を粉砕する必要がある場合にはロール、乳鉢、冷凍 粉砕機、各種ミル・ホモジナイザーなどを用いる。ま た、この段階で触媒、加水分解・縮合反応可能な多官能 性ケイ素化合物、シラノール化合物、水、シリカ系架橋 40 剤などを混合することが可能である。混合をより効果的 にするために各種有機溶媒を用いてもよい。

【0063】圧縮成形後の材料を50~500℃に後加熱することにより、内部応力を低減させ、また耐熱性を向上させ得る。このようなアフターキュアの条件は材料の形状や成形条件に依存するが、一般に成形温度よりも若干低めの温度から加熱して徐々に昇温する方法が好ましい。アフターキュアを不活性ガス雰囲気や真空脱気条件で行うことにより材料の劣化を防止することか可能である。このようにして、弾性率の高い任意の形状の成形体を作製することができる。

[0064]

【実施例】以下、実施例を挙げて本発明を具体的に説明 する。シルセスキオキサンラダーポリマーとしては、昭 和電工(株)のグラスレジン(商品名)で、ケイ素上の 置換基の比がメチル基/フェニル基=2/1のGR-1 00を用いた。多官能性架橋剤としては、式(2)にお いてR'=Me、k=4 (平均) (Me;メチル基) で あるコルコート (株) 製のメチルシリケート-51を用 いた。触媒であるジイソプロポキシビス(アセチルアセ トン) チタンは、日本遭達 (株) 製のT-50 (イソプ 10 ロピルアルコール溶液 (75%)) を使用した。

[実施例1] グラスレジンGR-100 (30.05 g) を電熱オーブンで160℃、70分間加熱した。重 量減少率は2.06%であった。このサンプル(0.2 2g)をめのう乳鉢で粉砕し、あらかじめ110℃に加 熱した I R錠剤成型器 (円形:Φ1. 3 cm) にいれて 110℃で5分間保持した後、110℃、10.4kg f/cm²の圧力で10分間プレスした。放冷した後、 錠剤成型器を取り出し、クラックのない無色透明の成形 体を得た。

〔実施例2〕GR-100を熱風乾燥器で110℃、4 時間加熱し、予備硬化サンプルを得た。このサンプル1 0.8gを乳鉢で粉砕し、Ti (O-i-Pr)2 (a cac) 2のイソプロパノール溶液(75重量%)を加 えて混合した。この粉末をあらかじめ150℃に加熱し た金型(1×10cm)に入れて5分間予備加熱した 後、150℃/50. 3kgf/cm²/4. 4hの条 件でプレスした。室温まで冷却した後、金型を取り外 し、割れのない黄色半透明棒状成形体(8.6×9.9) ×98.2mm)を得た。この成形体の機械特性は、曲 30 げ弾性率1.59GPa、最大強度19.1MPa、最 大伸び1.2%であった。上記の機械特性はJIS-K 7203NI準じて測定し、以下の実施例についても同 様である。また5%重量減少温度は460.2℃、50 0℃における重量減少率は5.96%であった。上記の 熱重量分析(TGA)は、約10mgの硬化物の破片を 測定試料とし、窒素気流下 (30mL/min) で20 ℃/minの昇温速度で測定し、以下の実施例について も同様である。

【0065】実施例3

GR-100を熱風乾燥器で110℃、4時間加熱し、 予備硬化サンプルを得た。このサンプルに3重量%のT i (O-i-Pr)。 (acac)。を加えて液体窒素 浴中で冷凍粉砕を行った。こうして得られた粉末5.0 g をあらかじめ 1 5 0 ℃に加熱した金型(1×10 c m) に入れて直ちに50.3 kg f/c m² の圧力を加 えて2. 8時間プレスした。室温まで冷却した後、金型 を取り外し、薄黄色半透明棒状成形体(3.7×9.9) ×97.9mm)を得た。この成形体の機械特性は、曲 げ弾性率1. 73GPa、最大強度24. 7MPa、最 50 1×9. 8×97. 4mm) であった。機械特性は、曲

大伸び1.6%であった。また5%重量減少温度は49 4. 2℃、500℃における重量減少率は5. 11%で あった。さらにJIS-K7201に準じて測定した酸 素指数は49であった。

【0066】実施例4

GR-100と2. 99重量%のTi (O-i-Pr) (acac)』を乳鉢で粉砕・混合し、110℃の熱 風乾燥器で2時間加熱して予備硬化サンプルを得た。こ の粉末約5gをあらかじめ150℃に加熱した金型(1 ×10cm) に入れ、10分間予備加熱した後、150 **℃**/50.3 kg f / c m² / 1 h の条件でプレスし た。完全に硬化させる目的でプレス終了後直ちに金型を 150℃の熱風乾燥器に入れて5時間加熱した。徐冷し た後、室温でサンプルを取り出した。得られた成形体は 薄黄色半透明棒状 (3. 4×9. 8×97. 8mm) で あった。機械特性は、曲げ弾性率1.78GPa、最大 強度24.7MPa、最大伸び1.5%であった。また 5%重量減少温度は537.8℃、500℃における重 量減少率は4.12%であった。

【0067】実施例5

20

GR-100約200gを100℃に加熱したニーダー (入江商会製卓上型ニーダーPBV-0.3型) に入れ て30分間混練して溶融させ、3.0重量%のTi(O - i - P r)』(a c a c)』を加えて30分間混練を 行った。直ちにサンプルを取り出して黄色不透明の予備 硬化物を得た。このサンプル約5gをあらかじめ150 ℃に加熱した金型 (1×10cm) に入れ、5分間予備 加熱した後、150℃/100.5kgf/cm²/1 hの条件でプレスした。そのまま150℃で5時間熱風 乾燥器で加熱し、徐冷した後サンプルを取り出した。薄 黄色半透明棒状成形体 (4.2×9.8×97.8m m) を得た。機械特性は、曲げ弾性率1.80GPa、 最大強度34.1MPa、最大伸び2.6%であった。 また5%重量減少温度は517.4℃、500℃におけ る重量減少率は4.66%であった。

【0068】実施例6

GR-100 100gをテトラヒドロフラン100m lに溶解させ、1重量%のTi (O-i-Pr)2 (a cac)。を加えて均一溶液とした。この溶液を80℃ 40 のオイルバスに浸してロータリーエバポレーターで溶媒 の減圧留去を行った。2時間後に加熱を止め、黄色透明 の予備硬化物を得た。このサンプル5.46gを乳鉢で 粉砕してあらかじめ150℃に加熱した金型(1×10 cm) に入れ、5分間予備加熱した。その後、150℃ **/50.3kgf/cm²の条件で1分間プレスし、3** 0秒間圧力を抜いてガス抜きを行った。150℃/10 0. 5 k g f / c m² / 1 h の条件でプレスした後、1 50℃で5時間加熱し、室温まで徐冷した後サンプルを 取り出した。得られた成形体は薄黄色半透明棒状(4.

げ弾性率1.90GPa、最大強度22.4MPa、最大伸び1.3%であった。また5%重量減少温度は529.0℃、500℃における重量減少率は4.06%であった。

【0069】実施例7

グラスファイバー(ロービング、日東紡より購入したもの)をはさみで約1 cmの長さに切断した。このグラスファイバー2.27gを実施例6で得られた予備硬化物3.00gと混合した。混合には乳鉢を使用したが、グラスファイバーの体積が大きいためにうまく混ぜ合わせ10ることはできなかった。この混合物を150 Cに加熱した金型 $(1 \times 10 \text{ cm})$ に入れ、150 Cで5 分間予備加熱した。150 C/100.5 kg f/c m²/1 hの条件でプレスを行った。その後、熱風乾燥器で150

 $\mathbb{C}/5$ hの後加熱を行った。白色不透明棒状(3.2×10.0×100.1mm、4.6765)でわずかに 湾曲した成形体が得られた。 $50\mathbb{C}/80$ min→80 $\mathbb{C}/80$ min→100 $\mathbb{C}/40$ h→150 $\mathbb{C}/100$ min→180 $\mathbb{C}/2$ h→オーブン内で徐冷→室温)の条件でポストキュアーを行った。機械特性は、曲げ弾性率5,74GPa、最大強度67.2MPa、最大伸び1.5%であった。

[0070]

「発明の効果」本発明によりオルガノポリシルセスキオキサンの耐熱性、耐磨耗性等の優れた特性を維持しつつ、従来では困難であった任意形状の硬化成形体を容易に製造することができる。